IC - B24D-003/22 AB - (SU-996178)

The tool made up of abrader, flexible and bottom layers contg. rubber and sulphur has been modified for more effective cooling and prevention of soiling without loss of abrasive polishing action. The abrader layer (1) is to be intermittent, and an additional sublayer (2) is placed between this and the flexible The sublayer is on the same binder as used for the layer (3). abrader layer. The bottom layer (4) is now also flexible and contains 0.75-1 pts. mass of sulphur for every 100 pts. mass rubber. Bul.6/15.2.83. (5pp Dwg.No.1/1)

-4-(WPAT)

AN - 76-L6225X/49 (L6225X)

- Self-cleaning abrasive band for timber finishing - has parallel TI grooves in abrading surface at acute angle to band length and collecting dust (SW230876)

DC P61

PA (LEVE/) LEVENI G

NP.

PN - FR2299123-A 76.10.01 (7649) SE7600790-A 76.08.23 (7637)

- 75.01.28 75IT-019670 PR .

IC - B24D-011/04

AB - (FR2299123)

> The abrasive band for e.g. timber finishing machines (1) of bonded abrasive (3), are arranged to collect dust during band utilization, and permit dust dispersal via gravity or blower as the working band surface progresses. Pref. areas devoid of abrasive are provided in the form of relatively closely spaced parallel grooves or interspaced rhomboidal depressionaligning at an acute angle to band lenght, or reciprocal zig-zag formation also aligning with runs lightly inclined relative to the band length: and the rhomboidal depressions are staggered in transverse locations whereby their longitudinal projections, when considering a section of band length which is equal to band width, covers the entire width of the band.

-5-(WPAT)

74-27337V/15 AN (27337V)

Waterproof abrasive sheets mfr - by coating fibrous substrate TI with harden-able binder resin and hardening by electron beam radiation

DC A88 A14 A21 A35 A81 P42 P61

PA · - (REIC) REICHHOLD-ALBERT-CHEMIE; (FARH) HOECHST AG

NP

PN - DE2247103-A 74.04.04 (7415) FR2200773-A 74.05.24 (7425) US4047903-A 77.09.13 (7738) DE2247103-B 80.05.08 (8020)

LA

PR - 72.09.26 72DE-247103

- B05D-003/06 B24D-003/28 C08G-051/12 C08J-005/14 - Binder layer is bordered IC ·

AB Binder layer is hardened by electron radiation, pref. having 175,000-1,00,000 (200,000-600,000) eV energy, at a 0.5-30 (1-12) Mrad radiation dosage, at a 10-120 m/min. working rate. Binder can be applied as one or several consecutive, opt. different, Individual layers are pref. hardened separately. Hardening of bottom layer layer is effected with a lower

Союз. Советских Социалистических республик



Государственный комитет CCCP по делам изобретений и открытий

ПИСАН LE (ш)996178 M305PETEHMЯ THE BRITISH LIBRARY

К АВТОРСКОМУ СВИДЕТЕЛЬСТВУ

(61) Дополнительное к авт. свид-ву -

(22)Заявлено 27.08.81(21) 3333982/25-08

с присоединением заявки № ~

(23) Приоритет -

Опубликовано 15.02.83.Бюллетень №6

Дата опубликования описания 15. 02.83

20 JUN 1983

SCIENCE REFERENCE LIBRARY,

(51)М. Кл.

B 24D 3/22

(53) YAK 621.922. .079(088.8)

(72) Авторы изобретения

Э. С. Рабинович, Г. Г. Покладий, А. И. Зверев, Л. Ф. Макарова, Ю. А. Яковчук, В. Н. Бычихин, Н. У. Пономаренко и В. П. Манкевич

(71) Заявитель

Ордена Трудового Красного Знамени институт сверхтвердых материалов АН Украинской ССР

(54) АБРАЗИВНЫЙ ПОЛИРОВАЛЬНЫЙ ИНСТРУМЕНТ

Изобретение относится к изготовлению шлифовального и полировального инструмента.

Известен абразивный полировальный инструмент, состоящий из абразивосодержащего, эластичного и нижнего слоев [1]

Однако абразивосодержащий слой выполнен сплошным, поэтому доступ к нему СОЖ затруднен, что приводит при полировании ряда труднообрабатываемых материалов (оксида алюминия, меди и др.) к перегреву и, как следствие, к размягчению инструмента. В результате этого не всегда достигается требуемая шерохо- 15 ватость поверхности, при обработке ряда материалов инструмент быстро засаливается и теряет свои режущие свойства, на обработанных деталях появляются прижоги, например при обработке титана, оксица алюминия. Во-вторых, поскольку в абразивосодержащем слое дозировка серы ограничена в пределах 15-40 мас.ч. на 100 мас.ч. каучука, не представляет-

ся возможным изготовлять абразивосодержащий слой эластичным, что необходимо для снижения шероховатости обрабо- і танной поверхности:

В-третьих, так как для сохранения формы инструмента его нижний слой выполнен жестким, то это лишает его гибкости и не повволяет использовать путем наклеивания на корпуса кругов разных диаметров, суперфинишных брусков и пругого профильного инструмента.

Целью изобретения является повышение эффективности охлаждения с одновременным исключением отслаивания от эластичной попложки абразивосоперкащего слоя инструмента на каучуковой связке при изготовлении его прерывистым, т.е., выполненным в-виде отдельных абразивосопержащих элементов с малой площадью с эластичной подложкой, а также повышение общей гибкости инсгрумента и качества обработки.

Поставленная цель достигается тем, что в абразивном полировальном инстру- (

менте, состоящем из свулканизованных между собой абразивосодержащего, эластичного и нижнего слоев, содержащих каучук и серу, между абразивосодержащим слоем, выполненным в виде отдельных забразивосодержащих элементов и эластичным слоем, содержащим 2,0-3,5 мас.ч. серы на 100 мас.ч. каучука, помещен дополнительный сплошной подслой, выполненный на той же связке, что и абразиво—10 содержащий слой, при этом нижний слой выполнен также эластичным и содержит 0,75-1,75 мас.ч. серы на 100 мас.ч. каучука.

Верхний прерывистый абразивосодержа—15 ший слой обеспечивает обильное поступнение СОЖ и хорошее охлаждение инструмента и детали, а также повышает съем обрабатываемого материала, однако не обеспечивает высокий класс чистоты ј 20 обрабатываемой поверхности.

Поэтому нижний слой выполняют эластичным (соцержиг 0,75-1,75 мас.ч серы на 100 мас.ч. каучука). Он повышает общую эластичность инсгрумента, улучшает этим качество обработки и позволяет за счет высокой гибкости и эластичности инструмента наклеивать его на сложнопрофильные металлические оправки, корпуса кругов, брусков.

Для повышения адгезии отдельных абразивосодержащих элементов к эластичному слою, содержащему 2,0-3,5 мас.ч. серы на 100 мас.ч. каучука, под абразивосодержащими элементами помещен дополнительный сплошной подслой, выполненный на той же связке, что и абразивосодержащий слой. В этом случае отдельные абразивосодержащие элементы прочно закрепляются на дополнительном подслое, когорый в свою очередь прочно свулканизовывается с промежуточным эластичным слоем. При этом осыпание и огрыв абразивосодержащих элементов не наблюдается ни при выгрузке инструмента из вулканизационной пресс-формы, ни при его эксплуатации.

Кроме описанной конструкции возможно исполнение инструмента, содержащего еще один дополнигельный слой, представляющий собой ткань, привулканизованную к нижнему высокоэластичному слою, что позволяет без изменения практически общей гибкости инструмента снизить его деформируемость при растяжении, сохранив этим форму инструмента в процессе его эксплуатации.

На чертеже изображен абразивный гибкий инструмент, общий вид,

Инструмент состоит из привулканизованных друг к другу четырех слоев: абразивосодержащего прерывистого слоя 1, выполненного в виде отдельных абразивных элементов, подслоя 2 того же состава, что и связка абразивосодержащих элементов, эластичного слоя 3, содержащего 2,0—3,5 мас.ч. серы на 100 мас.ч. каучука и нижнего также эластичного слоя 4, содержащего 0,75—1,75 мас. ч. серы на 100 мас.ч. каучука.

В табл. 1 приведены результаты срав15 нительных испытаний по определению величины адгезии (по показателю сопротивления расслаиванию) дополнительного подслоя 2 инструмента, изготовленного на связке алмазоносного слоя, к эластичному соры, соответствующим предлагаемому изобретению. В приведенных примерах связка алмазоносного слоя содержит 15 мас.ч. серы на 100 мас.ч. каучука (режим вулканизации 170-175°C, 20мин).

В табл. 2 приведено содержание серы в эластичном промежуточном слое 3 в мас.ч. на 100. мас.ч. каучука.

Как видно из данных табл. 1, уменьшение в эластичном слое 3 содержания серы до 2 мас.ч. на 100 мас.ч. каучука приводит к снижению адгезии слоя 3 к дополнительному подслою 2, а дальнейшее уменьшение содержания серы в эластичном слое 3 вызывает расслоение слоев 2 и 3, что неприемлемо.

Увеличение содержания серы в эластичном слое 3 более 3,5 мас.ч. заметно уменьшает эластичность слоя, снижая этим общую эластичность и гибкость инструмента, а следовательно его полирующие свойства и поэтому также недопустимо.

Таким образом, приемлемой дозировкой серы в эластичном слое 3 можно считать 2,0-3,5 мас.ч. на 100 мас.ч. каучука, а наиболее оптимальной 2,5 мас.ч. на 100 мас.ч. каучка.

В табл. З приведены результаты сравнительных испытаний по определению прочности и относительного удлинения (эластичности) высокоэластичного слоя 4 инструмента с содержанием серы, соответствующим предлагаемому изобретению (режим вулканизации: 170-175°С, 20 мин).

Как видно из данных табл. 3, уменьшение в нижнем эластичном слое содержания серы до 0,5 мас.ч. на 100 мас.ч. каучука приводит довулканизации этого слоя — прочность падает до 103 кгс/см², а удлинение резко возрастает. При этом недовулканизованный слой в процессе эксплуатации быстро набухает 5 в смазочно—охлаждающих жидкостях (СОЖ) и разрушается.

Увеличение содержания серы до 2 2 мас.ч. на 100 мас.ч. каучука приводит к перевулканизации нижнего слоя, падает 10 его относительное удлинение, и он не выполняет при этом свое основное назначение — повышение эластичности инструмента.

Поэтому приемлемой дозировкой серы 15 в нижнем слое можно считать 0,75— 1,75 мас.ч. серы на 100 мас.ч. каучу-ка, а наиболее оптимальной 1,0-1,5 мас.ч. серы на 100 мас.ч. каучука.

В табл. 4 представлены сравнительные данные по работоспособности (достигаемой шероховатости поверхности, наличии дефектов, выходе годных деталей и производительности груда) предлагаемого инструмента и известного.

Как вид з данных табл. 4, предлагаемый инструмент обеспечивает высокое качество обработки (на 2-3 класса выше известного), отсутствие поверхностных дефектов, 100%—ный выход годных деталей и повышение производительности труда в 3-5 раз по сравнению с извест- и ным. В огличие от последнего предлагаемый инсгрумент не засаливается, не дает прижогов на обрабатываемых деталях и стабилен в работе на всем протяжении эксплуатации.

По сравнению с известным объектом (круг АПП 250 на связке Б1) предлагаемый инструмент обеспечивает возможность изготовлять прерывистым абразивосодержащий слой на каучуковых связках,
что позволяет интенсифицировать процесс
подачи смазочно-охлаждающей жидкости
(СОЖ) в зону резания и за счет этого
полностью исключить прижоги на обрабатываемых деталях, т.е., улучшить их качество, обладает повышенной режущей
способностью инсгрумента, отсутствием
засаливания, большой стабильностью на
всем протяжении работы инсгрумента.

Таблица 1

Показатели	Состав эластичной промежуточной прослойки										
	1	2	3	4	6						
Сопротивле- ние расслаи- ванию, кгс/см	8,2 (расслаи- вание)	12,1	16,4	15,0 1	2,9 10,8 (потеря элас- тичнос-						
					ти)						
					Таблица 2						
Материалы	Состав эластичной промежуточной прослойки										
	1	2	.3	4	5 6						
Каучук СКН-40С	100	100	100	100	100 100 3.5 4.0						
Сера Прочие мате- риалы (ускори тели, активате ры ускорителе пластификатор смолы, стабил заторы, напол	(— О Й, Ы,	2,0 3 122,5	2,5 122,5	122,5							

На 100 мас.ч. каучука 0,5 0.75 1.0 1,5 1,75 2,0 Предел прочности при разрыве, кгс/см 103 112 119 128 129 133 Относительное удлинение, % 603 540 527 498 470 400 Табливания выемый верхховатость повержности, верхности,	Показа	тели	Содетжан	IVE CODE				ицаЗ
Предел прочности при раз- рыве, кгс/см 2 103 112 119 128 129 133 Относительное удлинение, % 603 540 527 498 470 400 Тебля в емый мента веемый метермал поверкиости, R, мкм сотвых тов на точные условиых аеталях пределеный с прерывно- тым алмазон (126 кл) ная состав) Предест Круг АПП 250 Оксид алю- од 0,032 (126 кл) Нет 3-5 100 Титан R 20,100- тод 0,080 (13а кл) Нет 5 100 Титан R 20,100- тод 0,080 (13а кл) Нет 5 100 Титан В 20,100- тод 0,080 (13а кл) Нет 5 100 Титан В 20,100- тод 0,080 (13а кл) Нет 5 100 Титан В 20,100- тод 0,080 (13а кл) Нет 5 100 Титан В 20,100- тод 0,080 (13а кл) Нет 5 100 Титан В 20,100- тод 0,080 (13а кл) Нет 5 100 Титан В 20,100- тод 0,080 (13а кл) Нет 5 100 Титан В 20,100- тод 0,080 (13а кл) Нет 5 100 Титан В 20,100- тод 0,080 (13а кл) Нет 5 100 Титан В 20,100- тод 0,080 (13а кл) Нет 5 100 Титан В 20,100- тод 0,080 (13а кл) Нет 5 100 Титан В 20,100- тод 0,080 (13а кл) Нет 5 100 Титан В 20,100- тод 0,080 (13а кл) Нет 5 100 Титан В 20,100- тод 0,080 (13а кл) Нет 5 100 Титан В 20,100- тод 0,080 (13а кл) Нет 5 100				на 100 м	высокоэл иас.ч. ка	астично: учука	м слое в	мас.ч.
рыве, кгс/см 2 103 112 119 128 129 133 Относительное удлинение, % 603 540 527 498 470 400 Таблиле мента ваемый материал повержности, порядко на струпа в дефжностанных деталях		0	,5 0,	,75 1,0) 1	,5	1,75	2,0
рыве, кгс/см 103 112 119 128 129 133 Относительное удлинение, % 603 540 527 498 470 400 Таблиа ваемый шероховатость повержности, Я, мкм истича ваемый повержности, Я, мкм истича ваини- повержности, Я, мкм истича ванных повержности, Виды повержности, Произво- повержности, Я, мкм истича видостива ваини- повержности, Я, мкм истича видостива ваини- повержности, Я, мкм истича видостива ваини- повержности, Я, мкм истича видостива видостива видина произво- повержности, Я, мкм истича видостива видостива видостива видостива видостива видина при ваемый при ваемый произво- повержности, Я, мкм истича видостива видости видостива видости видостива видости видостива видости видостива видостива видостива видостива видостива видостива видо	Предел ности п	проч-			L			
удлинение, % 603 540 527 498 470 400 Табляца Пиструмент Вид инстру- мента Ваемый материал Ваемый Состина поверх	рыве, к	гс/см ⁴ 1	03 1	12 1	19	128	129	133
Инструмент мента Вид инстру- мента Обрабаты- ваемый мате риал Достнгаемая шероховатость пове рк- по			03 5	40 5:	27	498	470	400
Ииструмент мента Вид инструмента Достигаемая шероховатость поверхности, R , мкм Виды произвотов поверхности, поверхности, R , мкм Произвотов произвотов поверхности, поверхности, R , мкм Произвотов поверхности, поверхности, поверхности, R , мкм Произвотов почетов померхности, поверхности поверхности, R , мкм Произвотов почетов почетов померхности, поверхности, R , мкм Произвотов почетов почетов померхности, поверхности, R , мкм Произвотов почетов почетов почетов померхности, поверхности, поверхности, R , мкм Произвотов почетов поче		Υ	·				аТ	бинца 4
Тредла— Круг АПП 250 Оксид алю— 0,032— с прерывио— миния 0,025 Her 3—5 100 — тым алмазо— (126 кл) носным сло— ем (Оптималь— медь 0,040— олоза (12а кл) Her 3—4 100 — Титан 7,0,100— олоза (13а кл) Her 5 100 — Олоза (13а кл) Her 5 100 — Олоза (13а кл) Her 5 100 — Олоза (13а кл) Нег 5 100 — Ол	Инструмент	1	ваемый	ше роховатос поверхности	ть поверх-	труца в труца в	Процент выхода годных	Примеча-
Таемый с прерывис— миния 0,025 Нет 3—5 100 тым алмазо— (126 кл) носным сло— ем (Оптималь— ный состав) Титан р_0,100— 0,080 (13а кл) Нет 5 100 Титан р_0,100— 1 50—70 Круги засалв— о,100 гв засалв— вались пальный сос— тав) Титан (106 кл) со сплошным миния 0,100 гв засалв— вались паражу— мальный сос— тав)					танных			
ем (Оптималь— медь 0,040— 0,032 (12a кл) Нет 3-4 100 Титан 1,0,100— 0,080 (13a кл) Нет 5 100 Звест— Круг АПП 250 Оксид алю— 0,125— Прижо— 1 50—70 Круги засалв— вались со сплошным миния 0,100 гв засалв— вались мальный сос— тав)		с прерывис— тым алмазо—	миния	0,025 (126 кл)	Нет	3-5	100	_
О,080 (13а кл) Нет 5 100 — 1 50-70 Круги ос сплошным миния 0,100 гв засаль- алмазоносным слоем (олти- мальный сос- тав) (106 кл) прижо- тав 1 50-70 Круги засаль- вапись вапись и быст- тав 1 50-70 Круги засаль- прижо- прижо- тав 1 50-70 Круги засаль- прижо- прижо- тав 1 50-70 Круги засаль- прижо- прижо- прижо- тав 1 50-70 Круги засаль- прижо- прижо		ем (Оптималь-		0,032 (12a кл)	Her	3-4	100	
ый со сплошным миния 0,100 гн 3асали- алмазоносным (106 кд) вались мальный состав) тав) со сплошным миния 0,100 гн 3асали- вались вались в быст- тав) пи режу- шие свой-			Титан	0,080	Her	5	100	
тав) ро теря- пи режу- шие свой-		со сплошным алмазоносным слоем (оптн-		0,100	* .	-1	50-70	Засаля— Вались
Медь 0,100— Царь— 1 50-60 To же			Медь	0,100-	11000			ро геря— ин режу— шие свой— ства

(10в кл) 0,20-0,16 (9в кл)

Формула изобретения

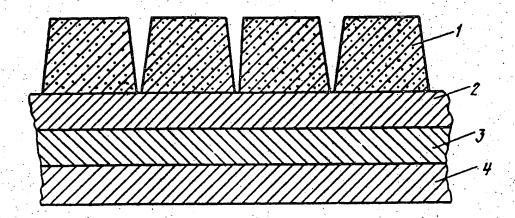
Абразивный полировальный инструмент, 50 состоящий из абразивосодержащего, эластичного и нижнего слоев, содержащих каучук и серу, о т л и ч а ю щ и й с я тем, что, с целью повышения эффективности охлаждения путем выполнения 55 абразивосодержащего слоя прерывистым и исключения расслаиваемости материала между абразивосодержащим и эластичным

слоями помещен дополнительный подслой, выполненный на той же связке, что и абразивосодержащий слой, при этом нижний слой выполнен также эластичным с содержанием серы 0,75-1,75 мас.ч. на 100 мас.ч. каучука.

Источники информации, принятые во внимание при экспертизе.

1. Авторское свидетельство СССР

№ 455839, кл. В 24 D 3/22, 1972.



Составитель Л. Сергеева

Редактор Н. Горват Техред А. Ач

Корректор А. Ференц

Заказ 803/24

Тираж 793

Подписное

ВНИИПИ Государственного комитета СССР по делам изобретений и открытий

113035, Москва, Ж-35, Раушская наб., д. 4/5

Филиал ППП "Патент", г. Ужгород, ул. Проектная, 4